

**ESERCIZIO** - Calcolare il tempo e lo spazio di rotolamento per un progetto avendo le caratteristiche sotto indicate:

- massa del velivolo al decollo  $M = 164000 \text{ kg}$
- apertura alare  $b = 66 \text{ m}$
- allungamento  $AR = 7.04$
- sputa del turbogetto al decollo  $T = 78500 \text{ N}$
- $C_D$  nelle corse e neve ipostatico  $C_D = 0.014$
- Coeff. di resistenza per coralli e per ipostatico  $\Delta C_D = 0.022$
- coeff. di attrito per pista su cemento:  $\mu = 0.06$
- $G_{\max}$  con ipostatico  $G_{\max, \text{ip}} = 1.8$

**Svolgimento** - Calcolo delle velocità di decollo:

$$V_d = 1.2 V_{\text{stallo, ip.}} = 1.2 \sqrt{\frac{2W}{\rho S G_{\max, \text{ip}}}}$$

Riave:  $AR = \frac{b^2}{S} \rightarrow S = \frac{b^2}{AR} = \frac{46^2}{7.04} = 275 \text{ m}^2$

Per  $\alpha=0$  è  $\rho = 1.225 \text{ kg/m}^3$

$$V_d = 1.2 \sqrt{\frac{2 \times 164000 \times 1.8}{1.225 \times 275 \times 1.8}} = 81.87 \text{ m/s} = 294.73 \text{ km/h}$$

\* Calcolo del  $C_{\text{attr,roll}} = \frac{1}{2} \pi \mu AR = \frac{1}{2} \pi \times 0.06 \times 7.04 = 0.4423$

Si ave:

$$C_{D,r} = \Delta C_D + C_D + \frac{C_{\text{attr,roll}}^2}{\pi AR} = 0.022 + 0.014 + \frac{0.4423^2}{\pi \times 7.04} = \\ = 0.04485$$

Quindi:

$$D = D_{air} + D_{eff} = \mu Q + [C_D - \mu C_{eff}] \frac{1}{2} \rho V^2 S$$

$$= 0,06 \times 16000 \times 0,8 + [0,06485 - 0,06 \times 0,4623] \frac{1}{2} \times 1,225 \times 275 \times V^2$$

$$= 56505 + 4,5783 \cdot V^2$$

Il tempo di rullo fino è:

$$t = \int_0^{V_d} \frac{1}{a} dV \approx \sum \frac{1}{a_m} \Delta V = \sum \Delta t$$

essendo

$a_m :=$  accelerazione media sull'intervallo considerato.

N.B. La spesa, trattandosi di un prosciuttore, è uguale a quattro volte la spesa di un aereo turistico:  $T = 4 \times 78500 = 314000 N$

$$a = \frac{T - D}{W} ; \quad x_r = \int_0^{V_d} \frac{V}{a} dV \approx \sum \Delta x = \sum \left( \frac{V}{a} \right)_m \Delta V$$

V[X]	DV[Y]	Vm[Y]	D[Y]	a[Y]	am[Y]	Dt[Y]	DX[Y]
0			56.505	1,788159722222			
10	10	5	56.962,83	1,784980347222	1,786570034722	5,597317656542	27,98658828...
20	10	15	58.336,32	1,775442222222	1,780211284722	5,617310757335	84,259661360...
30	10	25	60.625,47	1,759545347222	1,767493784722	5,657728522973	141,44321307...
40	10	35	63.830,28	1,737289722222	1,748417534722	5,719457624628	200,181016862
50	10	45	67.950,75	1,708675347222	1,722982534722	5,80388935957	261,1750211807
60	10	55	72.986,88	1,673702222222	1,691188784722	5,913000423334	325,21502328...
70	10	65	78.938,67	1,632370347222	1,653036284722	6,049473984584	393,2158089...
81,87	11,87	75,935	87.191,9572...	1,575055852658	1,60371309994	7,401573261729	562,0384656...
						47,765	1995,51 m

**ESERCIZIO -** Calcolare lo spazio delle fasi di volo in un decollo per un velivolo avente le seguenti caratteristiche:

- $C_{max}$  con i parametri:  $C_{max, ip} = 1,6$ ;
- Corso alare:  $Q/S = 2355 \text{ N/m}^2$
- Masse totale:  $M = 18200 \text{ kg}$
- Coeff. di solita corretto:  $\varepsilon = 0,95$

SVOLGIMENTO - Lo spazio di rotta è:

$$x_s = V_d \sqrt{\frac{W h}{2 g \epsilon (L-W)}}$$

$$\text{Per } z=0 \quad \rho = 1,225 \text{ kg/m}^3; \quad S = \frac{W}{W/S} = \frac{18200 \times 9,8}{2355} = 75,74 \text{ m}^2$$

$$V_d = 1,2 \quad V_{se,ip} = 1,2 \sqrt{\frac{2W}{\rho S C_{max,ip}}} = 1,2 \sqrt{\frac{2 \times 18200 \times 9,8}{1,225 \times 75,74 \times 1,6}} = 58,82 \text{ m/s} = 211,77 \text{ km/h}$$

Per le portance, è:

$$L = C_{max,ip} S \frac{1}{2} C V_d^2 = 1,6 \times 75,74 \times \frac{1}{2} \times 1,225 \times 58,82^2 = \\ = 256803,8 \text{ N}$$

Si ha:

$$x_s = 58,82 \sqrt{\frac{18200 \times 9,8 \times 15}{2 \times 9,81 \times 0,95 \times (256803,8 - p_g \times 18200)}} = \\ = 79,59 \text{ m}$$

**ESERCIZIO.** - Calcolare lo spazio di rullofro e di manovra per un aereo avendo le caratteristiche sottoindicate supponendo che il rullofro si effettui all'angolo di incidenza reale ma fatta in conto.

Dati:

- peso del velivolo al decollo  $W = 13500 \text{ kg}$
- carico zavorra  $W/S = 250 \text{ kg/m}^2$
- spinta del turborotore  $T = 6500 \text{ kg}$
- allestimento  $AR = 7,3$
- coeff. di portanza di stallo con iperventilatori  $C_{L_{stall, ip}} = 1,7$
- coeff. di resistenza di profilo reale carrello e reale iperventilatori  $C_{D_0} = 0,019$
- coeff. di resistenza per carrello e iperventilatori  $\Delta C_{D_0} = 0,015$
- coeff. di attrito per pista in conto  $\mu = 0,06$ .

**Svolgimento** - Nella fase di rullofro il velivolo avanza da freco fisso a raggiungere le velocità di decollo  $V_d$ :

$$V_d = 1,2 V_{st, ip} = 1,2 \sqrt{\frac{2 W/S}{\rho C_{L_{st, ip}}}} = 1,2 \sqrt{\frac{2 \times 250 \times 98}{1,2250 \times 1,7}} = \\ = 58,21 \text{ m/s} = 209,6 \text{ km/h}$$

Il coeff. di resistenza in fase di rullofro è:

$$C_D = \Delta C_{D_0} + C_{D_0} + \frac{C_{D_{tot}}^2}{\pi AR}$$

dove

$$C_{D_{tot}} = \frac{1}{2} \pi AR \mu = \frac{1}{2} \times \pi \times 7,3 \times 0,06 = 0,6587$$

Si ha

$$G_D = 0.015 + 0.019 + \frac{0.4587^2}{\pi \times 7,3} = 4.32 \cdot 10^{-2}$$

Calcolo delle resistenze totali:

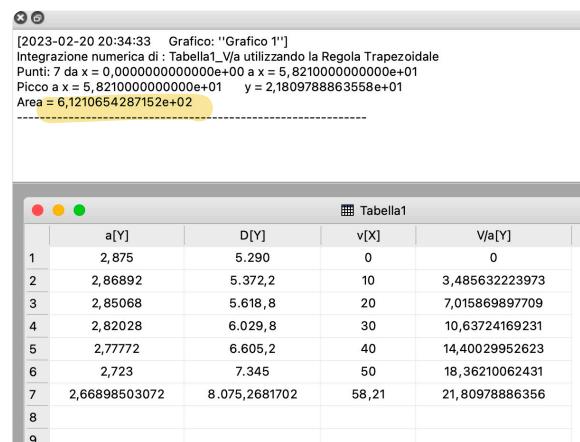
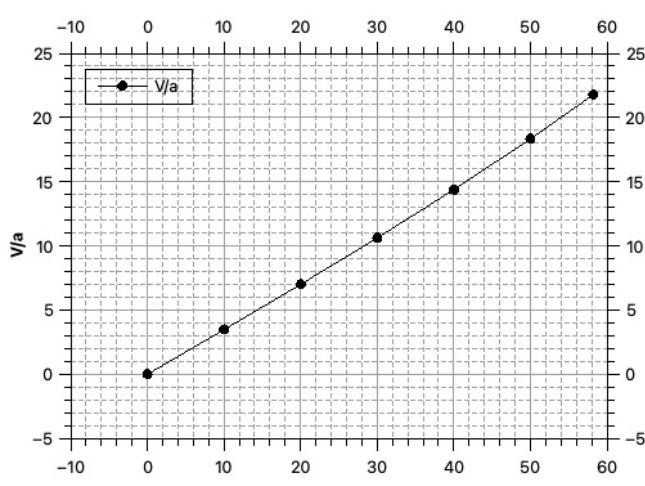
$$D = \rho W + (G_D - \rho G_{att, null}) \frac{1}{2} \rho S V^2$$

dove  $V$  viene dato fino a  $V_0$ .

$$S = \frac{W}{W/S} = \frac{13500}{250} = 54 \text{ m}^2$$

$$D = 0.06 \times 13500 \times 9,8 + (4.32 \cdot 10^{-2} - 0.06 \times 0.4587) \cdot \frac{1}{2} \times 1.7250 \times 54 \times V^2 \\ = 5292 + 0.822 V^2$$

$$a = \frac{T - D}{W} g = \frac{6500 \times 9,8 - (5292 + 0.822 V^2)}{13500 \times 9,8} \cdot 9,8 = \\ = 3,267 - (0.392 + 6.09 \cdot 10^{-5} V^2)$$



$$x_F = \int_0^{V_0} \frac{V}{a} dV = 6.12 \cdot 10^2 \text{ m}$$

Per il calcolo del tempo di misura, poniamo  $t_m = 2 \text{ sec}$ , per cui:

$$x_m = 2 \times V_d = 58,21 \times 2 = 116,42 \text{ m}$$

**ESERCIZIO** - Calcolare quanti litri di combustibile consumo se il veloce un aereo avesse le caratteristiche riportate, sapendo che viaggia su pista in curva ( $\mu = 0,04$ ). Caratteristiche dell'aereo:

- PESO TOTALE  $W = 18000 \text{ kg}$
- SUPERFICIE AERODINAMICA  $S = 68 \text{ m}^2$
- SPISTA DEL TURBOREATTORE  $T = 5600 \text{ kg}$
- ALLUNGAMENTO  $AR = 7,5$
- CONSUMO SPECIFICO  $c_s = 0,107 \text{ kg/N h}$
- COEFF. DI PORTANTINA IN STADIO CON I PERDENTATORI  $C_{L, st, i per} = 1,65$
- COEFF. DI RESIST. DI VENTO  $C_D = 0,021$
- INC. DEL COEFF. DI RESISTENZA PER I PERDENTATORI E CARRELLO  $\Delta C_D = 0,016$
- PESO SPECIFICO DEL COMBUSTIBILE  $\gamma_G = 0,67 \text{ kg/dm}^3$

**Svolgimento** - Si ha:

$$G = g \cdot c_s T \cdot t$$

dove  $t$  è il tempo di volo, ovvero:

$$t = t_r + t_m + t_s$$

$t_r$ : tempo di rullaggio

$t_m$ : tempo di misura (risultante 2s)

$t_s$ : tempo di volo.

$$t_r = \int_0^{V_d} \frac{1}{a} dV$$

Ricordiamo che:

$$\alpha = \frac{T - D}{W} \cdot f$$

$$V_d = 1.2 \sqrt{\frac{2 \cdot W}{\rho S C_{wir, per.}}} = 1.2 \sqrt{\frac{2 \cdot W}{\rho S C_{wir, per.}}}$$

Allora:

$$V_d = 1.2 \sqrt{\frac{2 \times 18000 \times 1.8}{1.2250 \times 68 \times 1.65}} = 60.80 \text{ m/s} = 218.88 \text{ km/h}$$

Sì ha:

$$C_D = \Delta C_D + C_{D0} + \frac{C_{corr}^2}{\pi R}$$

Dove

$$C_{corr} = \frac{1}{2} \pi R \mu = \frac{1}{2} \times \pi \times 7.5 \times 0.04 = 0.471$$

Quindi:

$$C_D = 0.016 + 0.021 + \frac{0.471^2}{\pi \times 7.5} = 0.04642$$

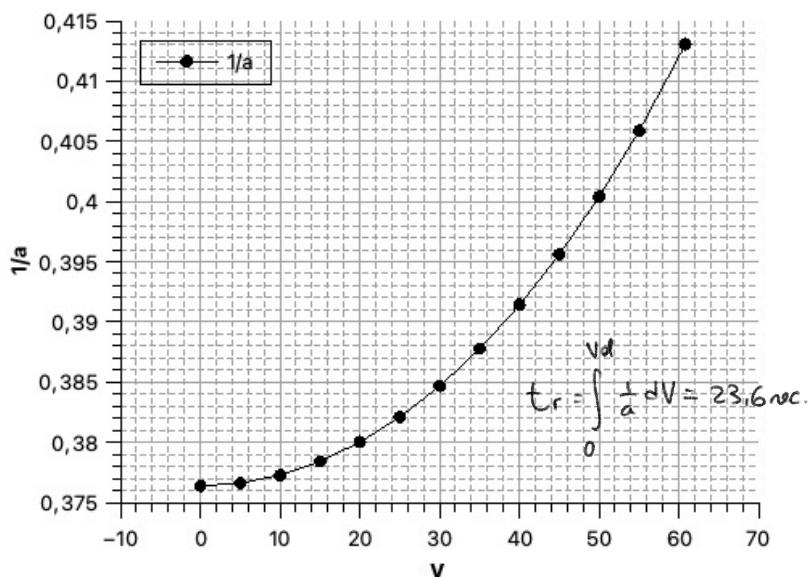
La resistenza D è:

$$\begin{aligned} D &= \mu W + (C_D - \mu C_{corr}) \frac{1}{2} \rho V^2 S = \\ &= 0.04 \times 18000 \times 1.8 + (0.04642 - 0.04 \times 0.471) \times \frac{1}{2} \times 1.2250 \times 68 \times V^2 \\ &= 7056 + 1.14 \rho V^2 \end{aligned}$$

Impostiamo quindi una tabella per calcolare di lì a avendo le velocità variabili da 0 fino alle velocità di decollo:  $V_d = 60,80 \text{ m/sec}$ . Ricordando che

$$\alpha = \frac{T - D}{W} \cdot f$$

V[X]	D[Y]	a[Y]	1/a[Y]
0	7.056	2,656888888889	0,3763800602208
5	7.084,725	2,655293055556	0,3766062649498
10	7.170,9	2,650505555556	0,3772865134744
15	7.314,525	2,642526388889	0,3784257384164
20	7.515,6	2,631355555556	0,3800322605163
25	7.774,125	2,616993055556	0,3821179417642
30	8.090,1	2,599438888889	0,3846984071349
35	8.463,525	2,578693055556	0,3877933427732
40	8.894,4	2,554755555556	0,3914268814585
45	9.382,725	2,527626388889	0,3956280898142
50	9.928,5	2,497305555556	0,4004315762544
55	10.531,725	2,463793055556	0,4058782444188
60,8	11.303,43936	2,420920035556	0,4130661010332



Per il tempo di solleto è:

$$t_s = \frac{x_s}{Vd} = \sqrt{\frac{2W \times h}{\gamma \epsilon (L-W)}}$$

dove

$$L = \frac{1}{2} \rho S Vd^2 \cdot G_{st.ip} = \frac{1}{2} \times 1.2250 \times 68 \times 1.65 \times 60.80^2 = 254042,34 \text{ kN}$$

$$t_s = \sqrt{\frac{2 \times 18000 \times 15}{0.85 \times (254042,34 - 18000 \times 0,8)}} = 2705 \text{ sec.}$$

Il tempo totale di decollo è:

$$t_{dec} = t_r + t_m + t_s = 23.6 + 2 + 2.705 = 28,306 \text{ s}$$
$$= 7.86 \cdot 10^{-3} \text{ h}$$

$$G = g \cdot c_s \cdot t_{dec} \cdot T = 9.8 \times 0.102 \times 7.86 \cdot 10^{-3} \times 5600 = 46.15 \text{ Kg}$$

↓  
N.B.

Calcoliamo l'equivalente in libri:

$$G_{lib} = G / \gamma = 46.15 / 0.67 = 68.9 \text{ lib.}$$

**ESERCIZIO** - Calcolare lo spazio di decollo per un velivolo da trasporto avendo le caratteristiche riportate, sapendo che esso è dotato di due turboreattori ognuno dei quali fornisce le spinte  $T = 3200 \text{ kgf}$ , nelle ipotesi che il decollo si effettui su una pista in cemento (coeff. di attrito,  $\mu = 0.03$ ).

DATI

- |  |                         |
|--|-------------------------|
| • PESO TOTALE AL DECOLLO   | $W = 35000 \text{ kgf}$ |
| • SUPERFICIE ALARE   | $S = 140 \text{ m}^2$   |
| • COEFF. DI PORTANTO DI STALLO<br>CON I PERISTENATORI                | $C_{st,per} = 1.6$      |
| • COEFF. DI RESIST. MAXIMO   | $C_{D0} = 0.023$        |
| • APERTURA ALARE   | $b = 28 \text{ m}$      |
| • COEFF. DI OSWACO   | $e = 0.9$               |
| • INCREMENTO DEL COEFF. DI RESIST.<br>PER I PERISTENATORI E CARRENUO | $\Delta C_{D0} = 0.050$ |

**Svolgimento** - Nelle fasi di rulloffo, abbiamo:

$$V_D = 1.2 V_{ST, PER}$$

$$V_{st,per} = \sqrt{\frac{2 W}{\rho S C_{max, per}}} = \sqrt{\frac{2 \times 35000 \times 9.8}{1.2250 \times 140 \times 1.6}} =$$

$$= 50 \text{ m/s}$$

Quindi  $V_D = 1.2 \times 50 = 60 \text{ m/s} = 216 \text{ km/h}$

Caleolare l'alleporto above.

$$AR = \frac{b^2}{S} = \frac{28^2}{140} = 5.6$$

Quindi, se  $C_{att, null} = \frac{1}{2} \pi e AR \mu = \frac{1}{2} \times \pi \times 5.6 \times 0.8 \times 0.03 = 0.237$

Perciò, è:

$$C_D = \Delta C_D + C_D + \frac{C_{corr}^2}{\pi e AR} =$$

$$= 0.050 + 0.023 + \frac{0.237^2}{\pi \times 0.8 \times 5.6} = 7.65 \cdot 10^{-2}$$

Quindi

$$D = \mu W + (C_D - \mu C_{att, null}) \frac{1}{2} \rho V^2 S =$$

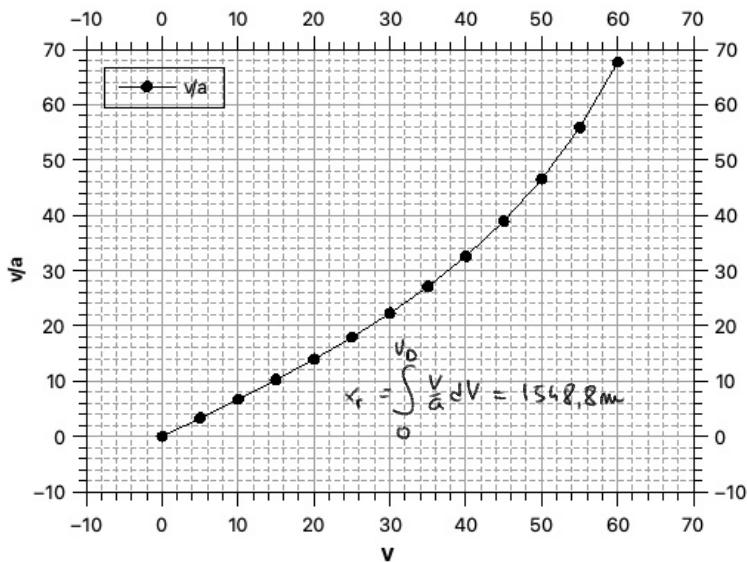
$$= 0.03 \times 9.8 \times 35000 + (7.65 \cdot 10^{-2} - 0.03 \times 0.237) \frac{1}{2} \times 1.2250 \times 140 \times V^2 =$$

$$= 10290 + 5.95 \cdot V^2$$

Caleolare, allora,  $a = \frac{T - D}{W} \cdot g \text{ con } T = 2 \times 3200 \times 9.8 = 62720 \text{ N}$

$$x_r = \int_0^V \frac{V}{a} dV$$

V[X]	D[Y]	a[Y]	v/a[Y]
0	10.290	1,498	0
5	10.438,75	1,49375	3,347280334728
10	10.885	1,481	6,752194463201
15	11.628,75	1,45975	10,27573214592
20	12.670	1,43	13,98601398601
25	14.008,75	1,39175	17,96299622777
30	15.645	1,345	22,30483271375
35	17.578,75	1,28975	27,13704206242
40	19.810	1,226	32,6264274062
45	22.338,75	1,15375	39,00325027086
50	25.165	1,073	46,59832246039
55	28.288,75	0,98375	55,9085133418
60	31.710	0,886	67,72009029345



- Quindi, per integrazione numerica, è  $x_f = 1548,8 \text{ m}$ .
- Calcoliamo lo spazio di manovra:  $x_m = t_m \times V_d = 2 \times 60 = 120 \text{ m}$
- Lo spazio di salite:  $x_s = V_d \sqrt{\frac{l \times W \times h}{g \times \epsilon \times (L - W)}}$

Calcolo  $L = \frac{1}{2} \rho S V_d^2 C_{st, ip.} = \frac{1}{2} \times 1.225 \times 140 \times 60^2 \times 1.6 = 493920 \text{ N}$

Quindi:

$$x_s = 60 \sqrt{\frac{2 \times 35000 \times 0,8 \times 15}{0,8 \times 0,95 \times (49320 - 35000 \times 0,8)}} = 162,37 \text{ m}$$

Lo spazio totale da decollo è:

$$x_d = x_r + x_m + x_s = 1548,8 + 120 + 162,37 = 1831,17 \text{ m}.$$

**ESERCIZIO** - Calcolare lo spazio e il tempo necessari per un atterraggio sopra un ostacolo  $h_0 = 15 \text{ m}$  per un velivolo avente le seguenti caratteristiche:

due:

- COEFF. DI PORTANTINA DI STADIO CON

IPERSTENTATORI

$$C_{st, iper} = 1,6$$

- ALLUNGAMENTO ALARE

$$\Delta R = 1,2$$

- CAMPO ALARE

$$W/S = 270 \text{ kg/m}^2$$

- COEFF. DI RESISTENZA RUMORE

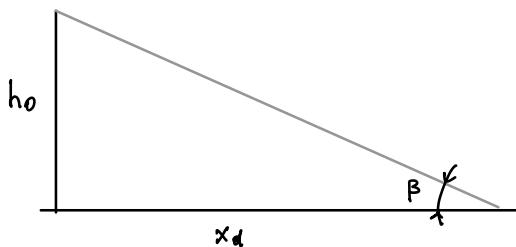
$$C_D = 0,022$$

- INCAREN. DEL COEFF DI RESISTENZA

PER CALCOLO E IPERSTENTATORI

$$\Delta C_D = 0,016$$

**Svolgimento** - Il velivolo deve precipitare sulla pista, a una altezza di 15 m, con una velocità  $V = 1,3 V_{st, ip}$ .



$$t_f \beta = \frac{h_0}{x_d} \rightarrow x_d = \frac{h_0}{t_f \beta}$$

□ Sappiamo che il velivolo scende con i motori al massimo ma con i freni aperti in modo da annullare tutte le ripresa, quindi scende come in fermo fermo di trazione, per cui:

$$t_f \beta = \frac{1}{E} \quad [\text{VOLO LIBRATO}]$$

Quindi:

$$x_d = h_0 \approx E$$

$$E = \frac{C}{C_0}$$

In particolare:

$$C_D = C_{D0} + \Delta C_{D0} + \frac{C_{st, IP}^2}{\pi \cdot AR}$$

Quindi:

$$C_D = 0.022 + 0.016 + \frac{(1.6)^2}{\pi \cdot 7.2} = 0.15118$$

Rimane:

$$E = \frac{C_{st, IP}}{C_0} = \frac{1.6}{0.15118} = 10,584$$

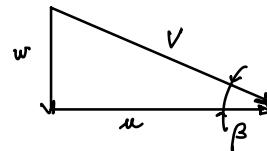
Si ha:

$$x_d = h_0 \cdot E = 15 \times 10,584 = 158,76 \text{ m}$$

Il tempo di discesa lo si può calcolare sempre riferendosi nel trapezio delle velocità nelle fasi di discesa

$$x_d = u \cdot t_d \rightarrow t_d = \frac{x_d}{u}$$

Si ha:  $u = V_A \cos \beta$



Il moto avviene su velo librato, dunque:

$$\tan \beta = \frac{1}{E} \rightarrow \beta = \arctan \frac{1}{E} = 5,394^\circ$$

$$V_A = 1,3 \cdot V_{st, IP} = 1,3 \times \sqrt{\frac{2 \times (W/S)}{C_{st, IP}}} = 1,3 \times \sqrt{\frac{2 \times 970 \times 0,6}{1,2250 \times 1,6}} = 67,57 \text{ m/s} = 243,18 \text{ km/h}$$

Quindi:

$$u = V_A \cdot \cos 5,394^\circ = 67,25 \text{ m/s} \equiv 242,10 \text{ km/h}$$

Quindi:

$$t_d = \frac{x_d}{u} = \frac{158,76}{67,25} = 2,361 \text{ sec}$$

- Per le manovre, assumiamo un tempo  $t_m = 2 \text{ sec. E'}$ :

$$\begin{aligned} x_m &= t_m \times V_{st, ip} = 2 \times \sqrt{\frac{2 \text{ WfS}}{\rho C_{st, ip}}} = \\ &= 2 \times \sqrt{\frac{2 \times 270 \times 0,8}{1,225 \times 1,6}} = 103,92 \text{ m} \end{aligned}$$

- Per le fasi di rulloffo, assumiamo

$$x_r = \frac{1}{2} a t_r^2 \quad \text{con} \quad a = 2 \text{ m/s}^2$$

dove

$$t_r = \frac{V_{st, ip}}{a} = \frac{51,96}{2} = 25,98 \text{ s}$$

$$x_r = \frac{1}{2} \times 2 \times (25,98)^2 = 675 \text{ m}$$

Lo spazio totale di atterraggio sarà:

$$\begin{aligned} x_t &= x_d + x_m + x_r = 158,76 + 103,92 + 675 \\ &= 337,68 \text{ m} \end{aligned}$$

Il tempo totale di atterraggio sarà:

$$t_t = t_d + t_m + t_r = 2,361 + 2 + 25,98 = 30,341 \text{ sec.}$$